# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-093380

(43) Date of publication of application: 29.03.2002

(51)Int.CI.

H01J 65/04 F21S 2/00

(21)Application number : 2001-210063

(71)Applicant: MATSUSHITA ELECTRIC IND CO

LTD

(22)Date of filing:

10.07.2001

(72)Inventor: CHANDLER ROBERT T

MAYA JAKOB **OREGU POPOFU** SHAPIRO EDWARD

(30)Priority

Priority number: 2000 616167

Priority date : 14.07.2000

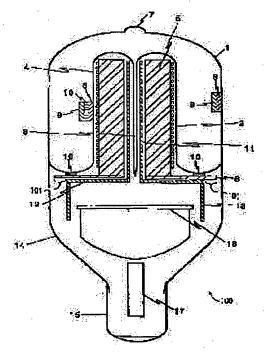
Priority country: US

# (54) ELECTRODELESS DISCHARGE LAMP

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a low cost structure of cooling effectively the magnetic core of an electrodeless discharge lamp.

SOLUTION: The electrodeless discharge lamp 100 comprises an envelope 1 that is filled with discharge gas inside, a magnetic core 5, a coil 4 that is wound on the magnetic core 5 and generates a magnetic field in the envelope 1, a magnetic means 6 that is magnetically united with the magnetic core 5 and made of magnetic material, heat radiating means 12, 13 having heat conductivity, and a heat transferring means 11 that is thermally united with the magnetic core 5 and the heat radiating means 12 and transfers the heat generated in the magnetic core 5 to the heat radiating means 11. The magnetic means 6 splits substantially the convex closure that embraces the heat radiating means 12, 13 and the magnetic core 5 so that the heat radiating means 12, 13 and the magnetic core 5 may be separated by the magnetic means 6.



### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

18.07.2001

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3418186

[Date of registration]

11.04.2003

[Number of appeal against examiner's decision

of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

# (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-93380 (P2002-93380A)

(43)公開日 平成14年3月29日(2002.3.29)

(51) Int.Cl.7

識別記号

FΙ

テーマコード(参考)

H01J 65/04

F21S 2/00

HO1J 65/04 F21S 1/00

5 C O 3 9

請求項の数14 OL (全 11 頁) 審査請求 有

(21)出願番号

特顧2001-210063(P2001-210063)

(22)出願日

平成13年7月10日(2001.7.10)

(31) 優先権主張番号 09/616, 167

(32)優先日

平成12年7月14日(2000.7.14)

(33)優先権主張国

米国 (US)

(71) 出願人 000005821

松下電器産業株式会社

大阪府門真市大字門真1006番地

(72)発明者 ロパート ティー. チャンドラー

アメリカ合衆国 マサチューセッツ

02173、 レキシントン、 タフト アヴ

エニュー 53

(72) 発明者 ヤコプ マヤ

アメリカ合衆国 マサチューセッツ

02146, ブルックライン, マーシャル

ストリート 25

(74)代理人 100078282

弁理士 山本 秀策

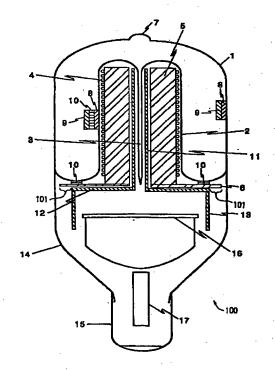
最終頁に続く

## (54) 【発明の名称】 無電極放電ランプ

#### (57)【要約】

【課題】 無電極放電ランプの磁心を効果的に冷却する 構造を低コストで実現する。

【解決手段】 無電極放電ランプ100は、内部に放電 ガスを充填したエンベロープ1と、磁心5と、磁心5に 巻きつけられ、エンベロープ1内に電磁界を生成するコ イル4と、磁心5に磁気的に結合された磁性材料からな る磁性手段6と、熱伝導性の放熱手段12、13と、磁 心5と放熱手段12とに熱的に結合され、磁心5に発生 した熱を放熱手段12に伝達する熱伝達手段11とを備 えている。磁性手段6は、放熱手段12、13と磁心5 とが磁性手段6によって隔てられるように、放熱手段1 2、13と磁心5とを含む凸包を実質的に分割する。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 内部に放電ガスを充填したエンベロープ と、

#### 磁心と、

前記磁心に巻きつけられ、前記エンベロープ内に電磁界 を生成するコイルと、

前記磁心に磁気的に結合された磁性材料からなる磁性手段と、

#### 熱伝導性の放熱手段と、

前記磁心と前記放熱手段とに熱的に結合され、前記磁心 10 に発生した熱を前記放熱手段に伝達する熱伝達手段とを 備え、

前記磁性手段は、前記放熱手段と前記磁心とが前記磁性 手段によって隔てられるように、前記放熱手段と前記磁 心とにより定義される凸包を実質的に分割する、無電極 放電ランプ。

【請求項2】 前記磁性手段は、フェライトから形成されたディスクを含む、請求項1 に記載の無電極放電ランプ

【請求項3】 前記放熱手段は、中心部が前記熱伝達手 20 段に熱的に結合された円板部と、前記円板部の外周に熱的に結合された円筒部とを含む、請求項1に記載の無電極放電ランプ。

【請求項4】 前記熱伝達手段および前記放熱手段は、 銅およびアルミニウムのうち少なくとも1つから形成さ れている、請求項1に記載の無電極放電ランプ。

【請求項5】 前記放熱手段は、中心部が前記熱伝達手段に熱的に結合された円板部と、前記円板部の外周に熱的に結合された円筒部とを含む、請求項4に記載の無電極放電ランプ。

【請求項6】 前記放電ガスは、不活性ガスおよび金属蒸気のうち少なくとも1つを含む、請求項1に記載の無電極放電ランブ。

【請求項7】 前記無電極放電ランプは、前記コイルに 電流を流すととにより前記無電極放電ランプを駆動する 駆動回路をさらに備えた、請求項1に記載の無電極放電 ランプ。

【請求項8】 前記駆動回路は、前記無電極放電ランプの動作中に発熱する少なくとも1つの発熱部品を含み、前記無電極放電ランブは、

前記少なくとも1つの発熱部品に熱的に結合され、前記少なくとも1つの発熱部品に発生する熱を前記少なくとも1つの発熱部品から除去する部品冷却手段をさらに備えた、請求項7に記載の無電極放電ランプ。

【請求項9】 前記部品冷却手段は、フィンを有する、 請求項8に記載の無電極放電ランプ。

【請求項10】 前記無電極放電ランブは、前記駆動回路に供給される電流を受け取るソケットカップをさらに備え、前記部品冷却手段は、前記ソケットカップに熱的に結合されている、請求項8に記載の無電極放電ラン

プ。

【請求項11】 前記部品冷却手段は、前記放熱手段から熱的に絶縁されている、請求項8に記載の無電極放電ランプ。

【請求項12】 前記放熱手段は、フィンを有する、請求項1に記載の無電極放電ランプ。

【請求項13】 前記エンベローブは、凹部キャビティを有し、前記コイルは、前記凹部キャビティの内部に配置される、請求項1に記載の無電極放電ランブ。

【請求項 1 4 】 内部に放電ガスを充填したエンベロー ブと、

前記エンベロープ内に電磁界を生成するコイルと、 前記コイルに隣接して配置される、磁性材料からなる磁 場操作構造体と、

前記磁場操作構造体に隣接して配置されることにより、 前記コイルから隔てられ、実質的にシャンティング表面 外周内に配置された、熱伝導性の1次冷却構造体とを備 えた、無電極放電ランプ。

【発明の詳細な説明】

#### 0 [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は電気ランプに関し、より詳細には、低圧または中間圧で且つ20kHzを超える周波数で動作する無電極放電ランプに関する。

[0002]

40

【従来の技術】近頃、無電極蛍光ランプが屋内照明に利用可能になった。そのようなランプの利点は、加熱フィラメントを用いる従来の小型蛍光ランプよりもずっと長い動作寿命を有する点にある。誘導コイルによってエンベロープ内に生成されたRF電場によって生成された誘導結合プラズマによって、可視光が生成される。

【0003】公知の無電極蛍光ランプ「Genura」(General Electric Corp.)は、2.65MHzのRF周波数で動作し、エンベロープに形成された凹部キャビティ内に挿入されたフェライト磁心を有する誘導コイルを利用する。Genuraは、白熱ランプに代わるものとして市場に出され、23WのRF電力の場合に1,100ルーメンの光出力を有し、15,000時間の動作寿命を有すると表示されている。Genuraランプの欠点は、高い初期コスト、および、1500ルーメンの光出力を有する100W白熱ランプの直径(60mm)よりも大きな、比較的大きな直径(80mm)にある。後者の欠点は、ランプ使用条件にいくつかの制限を課す。さらに、ランプは、内部リフレクタを有し、下方照明用途のための、くぼんだ形状のランプ保持器具にのみ使用し得る。

【0004】Genuraランプの初期コストが高いのは、駆動回路が2.65MHzの周波数で動作することが原因で、電磁干渉(EMI)を防止するための特別な回路を含む必要があり、そのコストが高くなるからである。したがって、初期ランプコストを低減するために、

約100kHzの、より低い周波数の使用が望まれる。 【0005】また、Genuraランプよりも小さな、つまり、60mmの直径を有する白熱ランプにより近い形状で、上方照明用途および下方照明用途の両方の標準的な器具において使用し得る、小型無電極蛍光ランプが望まれる。

【0006】Chandlerらの、「High Frequency Electrodeless Compact Fluorescent Lamp」というタイトルの、本願が優先権主張の基礎とする出願と同一の譲受人に譲渡され、同時係属中の米国特許出願第09~435、960号に、50kHz~500kHzの比較的「低い」周波数で動作する小型無電極蛍光ランプが開示されている。とのランプは、フェライト磁心およびそのフェライト磁心の底部に取り付けられた薄いフェライトディスクを利用する。フェライト磁心およびフェライトディスクを利用する。フェライト磁心およびフェライトディスクは、共にMnZn材料から形成される。フェライト磁心の周囲に2層にわたって巻回される誘導コイルに、複数の絶縁ストランドワイヤ(リッツワイヤ)が使用される。

【0007】上記出願には、動作中のフェライト磁心の 熱を除去する2種類の冷却構造体が記載されている。第 1の構造体は、ランプベースに沿ってエジソンソケット カップに向かって突出し、エジソンソケットカップ内の 銅シリンダに溶接されたフェライト磁心の内部の銅チューブを含む。そのような構成は、フェライト磁心から エジソンソケットカップへ、そしてランプ保持器具への熱の伝達を提供する。しかし、このアプローチは2つの欠点を有する。第1の欠点は、多くの用途において、エジソンソケットカップは、器具との良好な熱接触を有さず、その結果、熱伝導が比較的低くなり、フェライト磁心材料動作温度がキュリー点よりも高い値にまで上昇する。第2の欠点は、金属(またはセラミック)冷却チューブの、ベース中央における、軸に沿った位置である。このことが、ベース内部の駆動回路の配置を困難にする。

【0008】 この出願に教示された第2の構造体は、フェライト磁心の内部の金属チューブおよび熱的にその金属チューブに接続されたセラミック構造体を含む。セラミック構造体は、「スカート」の形状を有し、フェライ 40ト磁心からの熱を、対流を介して雰囲気中へ移動させる。

### [0009]

【発明が解決しようとする課題】25℃の周囲温度でランプ保持器具なしでランプを動作させた場合、これらの2つのタイプの冷却構造体は、どちらも、動作中に、許容可能なフェライト磁心温度、つまり、220℃のフェライト材料キュリー点よりも低い温度、およびランプベース内部の十分に低い温度(<100℃)を提供する。しかし、周囲温度を50~60℃まで上昇させてしまう

ランプ保持器具内にランプを挿入した場合、これらの構成のいずれを用いた場合でも、フェライト磁心は220 ℃以上となり、常時所望の動作温度は提供され得ない。したがって、このようなランプを保持器具において安定して動作させるために、より効率的な冷却構造体が望まれる。

【0010】また、セラミック(アルミナ)材料構造体の使用により、よりコストがかさみ、ランプの初期コストが許容できないほど高くなり得る。アルミナより安価であるが、同じ(または高い)熱伝導率を有し、ランプ冷却構造体の初期コスト、すなわちランプシステム全体の初期コストを低減する材料の使用が望まれる。

【0011】本発明は、このような課題に鑑みてなされたものであって、無電極放電ランプの磁心を効果的に冷却する構造を低コストで実現することを目的とする。 【0012】

【0013】前記磁性手段は、フェライトから形成されたディスクを含んでもよい。

30 【0014】前記放熱手段は、中心部が前記熱伝達手段 に熱的に結合された円板部と、前記円板部の外周に熱的 に結合された円筒部とを含んでもよい。

【0015】前記熱伝達手段および前記放熱手段は、銅およびアルミニウムのうち少なくとも1つから形成されていてもよい。

【0016】前記放電ガスは、不活性ガスおよび金属蒸 気のうち少なくとも1つを含んでもよい。

【0017】前記無電極放電ランプは、前記コイルに電流を流すことにより前記無電極放電ランプを駆動する駆動回路をさらに備えてもよい。

【0018】前記駆動回路は、前記無電極放電ランプの動作中に発熱する少なくとも1つの発熱部品を含み、前記無電極放電ランプは、前記少なくとも1つの発熱部品に熱的に結合され、前記少なくとも1つの発熱部品に発生する熱を前記少なくとも1つの発熱部品から除去する部品冷却手段をさらに備えてもよい。

【0019】前記部品冷却手段は、フィンを有してもよい。

【0020】前記無電極放電ランプは、前記駆動回路に50 供給される電流を受け取るソケットカップをさらに備

40

え、前記部品冷却手段は、前記ソケットカップに**熱的**に 結合されていてもよい。

【0021】前記部品冷却手段は、前記放熱手段から熱的に絶縁されていてもよい。

【0022】前記放熱手段は、フィンを有してもよい。

【0023】前記エンベローブは、凹部キャビティを有し、前記コイルは、前記凹部キャビティの内部に配置されてもよい。

【0024】本発明の他の無電極放電ランプは、内部に放電ガスを充填したエンベロープと、前記エンベロープ 10 内に電磁界を生成するコイルと、前記コイルに隣接して配置される、磁性材料からなる磁場操作構造体と、前記磁場操作構造体に隣接して配置されることにより、前記コイルから隔てられ、実質的にシャンティング表面外周内に配置された、熱伝導性の1次冷却構造体とを備え、これにより、上記目的が達成される。

【0025】本発明は、水銀等の気化可能金属または不 活性ガスの充填物(放電ガス)を含有する透明エンベロ ープを含む無電極放電ランプを包含する。 リッツワイヤ 等によって形成されたコイル等の誘導コイルは、駆動回 20 路によって動作され、エンベロープ内の凹部キャビティ の内部に配置される。エンベローブに隣接する磁場操作 構造体は、ディスク状のベースであるフェライトディス クと、円筒状の磁心とを含み得、フェライト材料から形 成され得る。フェライトディスクの表面は、シャンティ ング表面と呼ばれる。熱的および電気的に伝導性の1次 冷却構造体(放熱手段と熱伝達手段)は、誘導コイルか ら分離される一方、磁場操作構造体に隣接して配置され て、シャンティング表面外周の範囲内を延びる。1次冷 却構造体は、円筒状の磁心内を延びるように延びるキャ ビティの内部に配置されたチューブ(例えば、銅から形 成される)等の熱伝導性のチューブを含み得、それと共 に設けられたフィン付きの散逸器を有し得る。

【0026】本発明の無電極放電ランプは、2次冷却構造体として、部品冷却手段をさらに有していてもよい。 この部品冷却手段は、誘導コイルに接続された駆動回路 を少なくとも部分的に取り囲むように設けられる。また、この部品冷却手段は、1次冷却構造体から分離されている。

### [0027]

【発明の実施の形態】図1は、本発明の無電極蛍光ランプ100の断面を示す。図1を参照すると、ガラスから形成された透明で球状のエンベローブ1が、凹部キャビディ2と、キャビティ2の内部の、放射状にほぼ対称なその軸上に配置された排気細管3とを有する。複数の絶縁ストランドワイヤ(リッツワイヤ)から形成されたコイル4(誘導コイル)が、円筒形状を有する磁性材料からなる磁心5の周囲に巻きつけられる。リッツワイヤは、それぞれが#40ゲージである40~150本のより線数を有し得、巻回数は40~80である。好適な実 50

施形態において、より線数の本数は60本であり、巻回数は65である。通常、このワイヤが耐え得る最大温度は200℃である。

【0028】磁心5は、マンガン亜鉛(Mn Zn)材料から形成される。磁心5およびコイル4は、凹部キャビティ2内に配置される。磁心5を形成するフェライト材料のキュリー点は、通常220℃である。磁心5の外径は約15mmであり、高さは約55mmである。中央開口部を有する薄いフェライトディスク6(磁性手段)も、(異なるフェライト材料を使用し得るが)通常Mn Zn材料等の磁性材料から形成され、磁心5に対して固定的に配置されて、本質的に連続する磁性材料経路を提供するか、または、これらが単一の単位フェライト材料構造体として一体的に形成される。すなわち、フェライトディスク6は、磁心5に磁気的に結合される。ここで、「フェライトディスク6が磁心5に磁気的に結合される」とは、フェライトディスク6および磁心5の一方

ィスク6および磁心5とが配置されていることをいい、 ) フェライトディスク6および磁心5とが接していること に限定されない。

【0029】コイル4に電流が流れることにより、エンベローブ1内に磁場(電磁界)が生成される。

から出た磁束が他方に入るような態様で、フェライトデ

【0030】好適な実施形態において、フェライトディスク6の直径は約50mmであり、その厚さは約1.0mmである。円板状のフェライトディスク6は、磁性材料からなるので、コイル4および磁心5内で動作中に生成された磁場の集束および配向(すなわち、磁場操作)を行う。このように、フェライトディスク6は磁場(電30 磁界)を変形する磁性手段として機能する。以下でさらに説明するように、結果的に、これらの磁場は、その下に配置された銅で形成された1次冷却構造体の放熱手段を避けるような形状、すなわち、そらされるような形状に整形される。

【0031】このような結果により、1次冷却構造体に おける渦電流に起因する電力損失が減少し、動作中のコ イルのQ値が増大する。

【0032】不活性ガス(アルゴン、クリプトン等)の充填物は、0.1torr~5torr(13.3Pa~665Pa)の圧力である。水銀蒸気圧(約6mtorr、798mPa)は、エンベローブ1の頂上部にある突出部7の内表面上にある最冷点に存在する水銀滴の温度によって制御される。エンベローブ1およびキャビディ2の内壁は、図1に一部分だけを模式的に示した保護膜8(アルミナ等)および蛍光体9で覆われる。キャビディ2の内壁は、反射膜10でさらに覆われる。この反射膜10は、エンベローブ1の底部における外壁上にも施される。

【0033】図1の実施形態における1次冷却構造体は、通常、銅から形成され、互いに溶接された3つの部

品、すなわち、磁心5の内開口部内に配置された、チュ ーブ11 (熱伝達手段) と、チューブ11を通している 中央開口を有するプレート 12 (放熱手段の円板部) と、ブレート12の外周にある放熱手段の円筒部13と を含む。本実施形態において、プレート12は円板状で あり、その直径D1は、通常、フェライトディスク6の 直径よりも小さく、その厚さは約2mmである。磁心5 およびフェライトディスク6の内開口部は同様のサイズ を有し、共にチューブ 1 1 を内部に通せるほど十分に大 きい。この1次冷却構造体は、アルミニウム等の他の熱 10 伝導材料から形成されてもよい。銅およびアルミニウム は、いずれも、アルミナと比較して安価である。従っ て、1次冷却構造体が銅およびアルミニウムの少なくと も1つから形成された場合、無電極蛍光ランプ100の コストが低減できるというメリットが得られる。なお、 1次冷却構造体は、銅およびアルミニウムの他に、ステ ンレス、真ちゅうなどから形成されていてもよい。 【0034】チューブ11、プレート12、および円筒

部13は、いずも熱伝導性の材料から形成される。チュ ープ11は、磁心5に熱的に結合されている。とこで、 「チューブ11は、磁心5に熱的に結合されている」と は、チューブ11と磁心5とが、それらの間で熱が伝達 され得る態様で配置されていることを意味し、チューブ 11と磁心5とが接触状態にあることには限定されな い。チューブ11とプレート12、およびプレート12 と円筒部13も、互いに熱的に結合されている。例え は、プレート12の中心部は、チューブ11に熱的に結 合されている。

【0035】無電極蛍光ランプ100の動作中に磁心5 に発生した熱は、チューブ11を通じて、伝導によりブ 30 レート12および円筒部13に伝達される。プレート1 2および円筒部13に伝達された熱は、プレート12お よび円筒部13の表面から雰囲気中に放熱される。との ように、プレート12および円筒部13は放熱手段とし て機能し、チューブ11は、磁心5に発生した熱を放熱 手段に伝達する熱伝達手段として機能する。

【0036】放熱手段は、フェライトディスク6(磁性 手段)によって磁心5から隔てられている。

【0037】円筒部13は、正円筒形または幾分円錐形 であり得る。好適な実施形態において、円筒部13は、 約45mmの外径および約15mmの長さを有する正円 筒形である。プレート12および円筒部13の外径(と もに等しくD, であるとする) は、フェライトディスク 6の外径D, すなわち外周よりも小さく、フェライトデ ィスク6の外端に沿って、プレート12および円筒部1 3が達していない外周領域101を残している。その結 果、コイル4および磁心5/フェライトディスク6によ って動作中に生成され、ブレート12および円筒部13 を通過してその内部に渦電流を、そして電力損失を発生 させる磁場が大幅に低減され、それにより、コイル4の 50 トディスク6との位置関係を示す。凸包1201は、磁

Q値が増大され、ランプ電力効率が向上する。円筒部1 3の壁厚は、0.2mm~5mmであり得る。好適な実 施形態において、円筒部13の壁の厚さは1.5mmで ある。

【0038】図2(a)は、フェライトディスク6の外 径D,がプレート12 および円筒部13の外径D,よりも 大きい場合における、コイル/フェライト/1次冷却構 造体の周囲の磁場の状態を示す。との場合、磁束250 は、プレート12または円筒部13を横切ることがほと んどない。

【0039】図2(b)は、フェライトディスク6の外 径D,がブレート12および円筒部13の外径D,よりも 小さい場合における、コイル/フェライト/1次冷却構 造体の周囲の磁場の状態を示す。との場合、磁束250 は、エンベローブ1の外部において、プレート12また は円筒部13の一部を横切る(部分251)。

【0040】とのように、フェライトディスク6の外径 D,をプレート12および円筒部13の外径D,よりも大 きくすることにより、磁束250が、プレート12また は円筒部13を横切らないようにすることができる。そ の結果、以下のΦ~Φの利点が得られる。

【0041】のプレート12および円筒部13に渦電流 が発生することがほとんどなく、コイル/フェライト/ 1次冷却構造体の高いQ値が得られる。その結果、無電 極蛍光ランプ100のランプ効率が高くなる。ととで、 コイル/フェライト/1次冷却構造体のQ値とは、コイ ル4と、磁心5と、フェライトディスク6と、放熱手段 (プレート12および円筒部13)と、熱伝達手段(チ ューブ11)とが全体として達成するQ値をいう。

【0042】②プレート12および円筒部13が渦電流 により加熱されないので、プレート12および円筒部1 3の放熱手段としての機能が高まる。その結果、磁心5 の温度を低減することができる。

【0043】3プレート12および円筒部13に導電体 を用いても、プレート12および円筒部13には渦電流 がほとんど発生しないので、ブレート12および円筒部 13の材料の選択の自由度が増える。その結果、無電極 **蛍光ランプ100のコストを下げることができる。** 

【0044】なお、磁束250が、放熱手段(プレート 12および円筒部13)を横切らないようにするための 条件は、フェライトディスク6(磁性手段)が、放熱手 段と磁心5とがフェライトディスク6によって隔てられ るように、磁心5と放熱手段とにより定義される凸包を 実質的に分割することである。 ここで、ある空間内の2 点を結ぶ任意の線分がその空間に含まれるような空間を 凸空間という。磁心5と放熱手段とにより定義される凸 包とは、磁心5と放熱手段とを含む凸空間のうち最小の ものをいう。

【0045】図3は、放熱手段と、磁心5と、フェライ

心5と、放熱手段1213(プレート12および円筒部13)とを含む。なお、凸包1201は、仮想的に定義される。すなわち、実際の無電極蛍光ランプにおいて、凸包1201が構成要素として存在しているわけではない。

【0046】凸包の定義から、磁心5の点と、放熱手段 1213の点とを結ぶ線分が、凸包1201からはみ出 ることはない。フェライトディスク6(磁性手段)が、 放熱手段1213と磁心5を隔てるように、凸包120 1を分割する場合、磁心5と放熱手段1213とを結ぶ 10 全ての線分はフェライトディスク6を通る。

【0047】フェライトディスク6は、磁性材料からなり、磁心に磁気的に結合されているので、磁心5から出た磁束のほとんどは、放熱手段1213を横切ることなくフェライトディスク6に達し、フェライトディスク6の中に入る。従って、磁心5から出た磁束は、放熱手段1213からそらされ、放熱手段1213を横切りにくくなる。

【0048】図3に示される例では、フェライトディスク6は中央開口部1214を有するので、フェライトデ 20ィスク6は凸包1201を完全には分割しない。すなわち、凸包1201の部分1211と部分1212とは、中央開口部1214において接続している。しかし、中央開口部1214の面積がフェライトディスク6を通って放熱手段1213に達する磁束はわずかであるので、放熱手段1213に発生する渦電流はわずかである。このように、「フェライトディスク6が凸包1201を実質的に分割する」とは、以下の①および②の位置関係を含む。

[0049] ①フェライトディスク6と凸包1201とが、フェライトディスク6により凸包1201が分割されるような位置関係にある。

【0050】②フェライトディスク6と凸包1201とが、フェライトディスク6により凸包1201は完全には分割されない位置関係にあり、凸包1201はある部分で接続したままになっているが、その部分を通って放熱手段1213に達する磁束によって生じる渦電流がわずかであり、渦電流に起因する放熱手段1213の加熱が、熱伝達手段により伝達された熱を放出するという放熱手段としての機能を損なわない程度である。

【0051】なお、図1に示される、フェライトディスク6とプレート12とが近接して配置される例では、フェライトディスク6の周囲に外周領域101が存在する場合には、フェライトディスク6が凸包1201を実質的に分割する。

【0052】プラスチック材料からなるエンクロージャ 14が、ランプベースを形成し、エンベローブ1の底部 およびエジソンソケットカップ15と接続される。ドラ イバ電子回路およびインビーダンス整合回路を有するプ リント回路(PC)ボード16は、エンクロージャ14 50

の内部に配置される。ドライバ電子回路とインピーダンス整合回路とは、全体として、コイル4に電流を流すことにより、無電極蛍光ランプ100を駆動する駆動回路として機能する。無電極蛍光ランプ100がこのような駆動回路を備える場合には、上述した1次冷却構造体は特に有利である。その理由は、以下のとおりである。無電極蛍光ランプ100が駆動回路を有する場合には、無電極蛍光ランプ100が駆動回路を有する場合には、無電極蛍光ランプ100がこのように用いられる場合であっては、1次冷却構造体の効果的な冷却機能により、磁心5の温度をキュリー点以下に保つことができる。

【0053】なお、上述した例では、プレート12およびフェライトディスク6は、ともに円板状であるとした。しかし、プレート12およびフェライトディスク6の形状は、これに限定されない。例えば、プレート12 およびフェライトディスク6とは、いずれも、多角形であってもよい。

【0054】また、放熱手段は、プレート12と円筒部13とを有するものとしたが、放熱手段の形状もとれた限定されない。例えば、放熱手段は、円筒部13を有していなくてもよい。本発明は、放熱手段が、フェライトディスク6(磁性手段)によって磁心5から隔てられており、かつ、フェライトディスク6が、磁心5と放熱手段とにより定義される凸包を実質的に分割する限り、上述した原理と同様の原理に従って適用され得る。

【0055】図1に示される無電極蛍光ランブ100に おいて、ブレート12および円筒部13は、エンクロー ジャ14の内部にある。ランブベース内の主電源すなわ ち主電力相互配線(駆動回路)には、使用の間、エジソ ンソケットカップ15を介してランプを保持するランプ 保持器具を介して、標準的な交流電圧からの標準的な交 流電流が供給される。

【0056】図4は、本発明の実施の形態のバリエーションである無電極蛍光ランプ200の断面を示す。図4 において、図1に示される構成要素と同一の構成要素には、同一の参照番号を付す。

【0057】球状のエンベローブ1、キャビティ2、コイル4、磁心5、およびフェライトディスク6は、図1に示される無電極蛍光ランプ100と同じである。やはり銅から形成された1次冷却構造体は、チューブ11、プレート12、円筒部13、およびさらなるディスク型散逸器12aは中央開口部を有し、ディスク型散逸器12aは、この中央開口部においてチューブ11に溶接され、下側のディスク表面においてチューブ11に溶接される。散逸器12aは、対流または伝導もしくはそれらの両方を介して1次冷却構造体の冷却を助け、それにより磁心5の冷却を助けるフィンを有する。

【0058】とのように、プレート12は、フィンを有

する。これにより、プレート12の放熱手段としての機能がより高められる。

11

【0059】動作中に磁心5によって吸収された熱は、チューブ11によって除去され、ブレート12および散逸器12aに伝導で伝達する。この熱の一部は、散逸器12aによって散逸され、残りの部分は、円筒部13に向けられる。円筒部13において、熱は、対流を介して雰囲気中に拡散される。その結果、磁心5とドライバ回路部品が配置されるPCボード16との動作温度は、1次冷却構造体を設けたことにより、1次冷却構造体を設けたとにより、1次冷却構造体を設けたことにより、1次冷却構造体を設けたことにより、1次冷却構造体を設けない場合よりも実質的に低く維持される。

【0060】上述した無電極蛍光ランプ100および無電極蛍光ランプ200は、磁心5に比較的低い(キュリー点未満)動作温度を提供する。しかし、図1および図4に示した構成は、高温の影響を最も受けやすい駆動回路の回路部品、つまり電解キャパシタ17の温度を下げるには十分でない場合がある。実際、フェライトディスク6および円筒部13に伝達された熱の一部は、PCボード16に達し、したがってこの熱は、キャパシタ17を含む駆動回路の部品に達することになる。キャパシタ17の温度を下げるために、2つのさらなる構成が提供される。

【0061】そとで、本発明のさらなるバリエーションである無電極蛍光ランプ300を図5の断面図に示す。 図5において、図4に示される構成要素と同一の構成要素には同一の参照番号を付し、その説明を省略する。

【0062】銅で形成された、部品冷却手段の一部である熱シンク18はエジソンソケットカップ15の内部に配置され、キャパシタ17をほぼ取り囲む。なお、キャパシタ17とPCボード16との間の配線は図示していない。

【0063】熱シンク18は円筒シェルとして形成され、その内径は、キャパシタ17の直径よりもわずかに大きい。図示しないが、良好な熱伝導率を有する電気絶縁材料(例えば、テフロン(R)テープ)が、熱シンク18をキャパシタ17から電気的に絶縁することにより、熱シンク18が駆動回路と電気的に干渉を起こすことなく、すなわち駆動回路にダメージを与えることなく、キャパシタ17の温度を下げることが可能になる。【0064】円筒シェル熱シンク18の高さは、キャパ 40シタ17の長さよりわずかに長い。本実施形態において、ランプが100kHzの駆動周波数で動作する場合、熱シンク18の長さは、通常約25mmである。本発明の本実施形態において、熱シンク18の外径は通常約12mmであり、その壁厚は通常約1.0mmである

【0065】熱シンク18の底部は、エジソンソケット カップ15との良好な熱接触を有する銅から形成された カップ19の底部に溶接される。カップ19の外径は通 常約24.5mmであり、その高さは通常約7mmであ 50 り、その壁の厚さは通常約1.0mmである。ブラスチックのエンクロージャ14は、エジソンソケットカップ15内のねじの先端部にねじ止めされ、それにより互いに固定される。

【0066】熱シンク18はキャパシタ17からの熱を吸収し、吸収した熱をカップ19に伝達し、カップ19はその熱をエジソンソケットカップ15に伝える。エジソンソケットカップ15は、使用の間、ランプ保持器具内のソケットにねじ止めされる。ランプ保持器具内のソケットは、熱が最終的に散逸される部分である器具の他の部分との熱接触を有する。カップ19は、例えば、銅から形成される。

【0067】とのように、熱シンク18と、カップ19とは、全体として、キャパシタ17から熱を除去する部品冷却手段(2次冷却構造体)として機能する。部品冷却手段は、エジソンソケットカップ15に熱的に結合されている。

【0068】上述した例では、駆動回路の回路部品のうち、キャバシタ17に発生する熱が、部品冷却手段によって除去されていた。しかし、駆動回路の回路部品のうち、他の部品回路に発生する熱が、部品冷却手段によって除去されてもよい。駆動回路が、無電極蛍光ランブ30の動作中に発熱する少なくとも1つの発熱部品を含む場合、その発熱部品に発生する熱を除去するために、部品冷却手段が使用され得る。

【0069】部品冷却手段のさらなるバリエーションを図6の断面図に示す。熱シンク18は、図5に示される熱シンク18と同じサイズの銅円筒シェルである。熱シンク18によってキャバシタ18から除去された熱は、多くのフィンを有する中央開口部を有し、その開口部において熱シンク18の外側表面に溶接された、冷却ラジエータ20によって散逸される。図6に示される部品冷却手段(熱シンク18 および冷却ラジエータ20)は、図5に示される部品冷却手段(熱シンク18、カップ19)に替えて用いられる。

【0070】とのように、部品冷却手段が、冷却ラジェータ20(フィン)を有することにより、キャパシタ17からの冷却ラジエータ20によって吸収された熱は、対流または伝導もしくはそれらの両方を介してエジソンソケットカップ15に伝わる。

【0071】円筒部13は、熱シンク18との直接的な機械的接触を有さず、それにより、円筒部13から熱シンク18への伝導による熱伝達が防止され、電解キャパシタ17が120℃未満の温度に維持されることに留意されたい。そうでなく、もし円筒部13が熱シンク18に機械的に接続された場合、磁心5からの熱は、プレート12および円筒部13を介してキャパシタ17へ伝達され、キャパシタの温度を120℃よりも高い値に上昇させてしまうだろう。このように、部品冷却手段は、放熱手段(プレート12および円筒部13)から、熱的に

絶縁されている。

【0072】図5および図6に示される部品冷却手段は、図1に示される無電極蛍光ランプ100および図4に示される無電極蛍光ランプ200のいずれと組み合わせて用いられてもよい。

13

【0073】本発明の原理の適用は、無電極蛍光ランプに限定されない。例えば、本発明は、エンベローブ1(図1、図4、図5)の内壁に蛍光体9を塗布せず、放電による光が直接エンベローブ1の外部に放出されるような無電極放電ランプにも、上述した動作原理と同様の原理に基づいて適用し得る。無電極放電ランプのエンベローブ内に充填される放電ガスの種類は限定されない。放電ガスは、例えば、不活性ガスおよび金属蒸気(気化可能金属の蒸気)の少なくとも一方を含み得る。

【0074】上記ランプは次のように動作する。エンベロープ1は、不活性ガス(アルゴン、1torr(133Pa))で充填される。エンベロープ1内の水銀蒸気圧は、最冷点7における水銀滴の温度によって制御され、通常約5~6mtorr(655mPa~798mPa)である。周波数が50~60Hzで約120ボル 20トrmsの大きさを有する標準的な商用電源線電圧が、ドライバ電子回路に印加される。ドライバ電子回路は、PCボード16上に組み立てられ、PCボード16内で相互配線されている。ずっと高い周波数(約100kHz)および大きい電圧が、ドライバ回路によって電源線電圧から生成され、インピーダンス整合回路を介して誘導コイル4に印加される。

[0075] コイル高周波電圧が200~300Vの大きさに達する場合、エンベローブ1内でキャビティ壁に沿って容量放電が開始する。さらに、コイル電圧の大きさが増大し、その結果、容量放電から誘導結合放電への遷移が起こる(ランブ始動)。コイル電圧が、「遷移」値V、を超える場合に遷移が起こる。この遷移は、ランブ反射波電力の急激な減少、コイル電圧および電流の減少、ならびにランプ可視光出力の大幅な増大を伴う。

【0076】 $V_{\star}$ の大きさは、エンベロープおよびキャビティのサイズ、その内部のガスおよび蒸気の圧力、ならびに誘導コイル4の巻回数に依存する。好適な実施形態において、100kHzで動作する無電極放電ランプにおける遷移電圧は、約1000Vであり、遷移コイル電流は約5Aであった。誘導放電を維持するコイル維持電圧および電流  $(V_{\bullet}$ および  $I_{\bullet}$ )は、ランプに供給される電力および水銀蒸気圧に応じて変化する。無電極放電ランブが約25Wの電力で2時間動作した場合、水銀圧は安定し、コイル維持電圧  $(V_{\bullet})$  および電流  $(I_{\bullet})$ は、それぞれ350Vおよび 1.8Aであった。

[0077] 25 Wの総ランプ電力 (P<sub>1</sub>, ) の約80%が、誘導プラズマによって吸収され (P<sub>0</sub>, )、約2 W が駆動回路内で散逸される (P<sub>0</sub>, )。約2~3 Wのランプ電力が誘導コイル4内および磁心5内で散逸される

(Pcoii)。とのように、キャビティ壁を介したプラズマからの熱とあいまって、電力が散逸することにより、コイル4 および磁心5 が加熱される。したがって、Pian = Porv + Pcoii + Poilとなる。図1、図4~図6に記載された冷却構造体(1次冷却構造体および2次冷却構造体)は、ランプの満足な熱管理を提供する。この結果を図7に示す。図7は、図5に示される無電極蛍光ランプ300の磁心5の温度(Trory)およびキャパシタ17の温度(Tcory)を、ランプ動作時間の関数として示す。2時間の動作の後、25 Wおよび100 k H z の周波数で動作する無電極放電ランプの磁心5の温度は186℃であり、キャパシタ17の温度は約100℃である。

14

【0078】また、コイル4、磁心5、および関連する 1次冷却構造体を含むアセンブリについて達成された高いQ値のために、高い電力効率が達成できる。コイルQ値の駆動周波数に対する依存を、図8に示す。約175 kHzの周波数で、Q値が最大値(540)に達するのがわかる。しかし、f=100 kHzであってもQ値は依然高く、約460の値を有する。

【0079】高いランプ電力効率の結果、ランプの高い発光効率が得られる。ランプピーク光出力(約6mtorr(798mPa)水銀蒸気圧)における最大ランプ効率は、ワットあたり65ルーメン(65LPW)である。ランプが25Wの電力で2時間動作し、水銀圧およびランプ光出力が安定した後、ランプ効率は60LPWまで下がり、総安定光出力は1500ルーメンとなった。

【0080】好適な実施形態を参照しつつ本発明を説明したが、本発明の趣旨および範囲から逸れることなく、 形態および詳細について変更を行い得ることを当業者は 理解する。

[0081]

【発明の効果】以上に詳述したように、本発明の無電極放電ランプは、磁心に磁気的に結合された磁性材料からなる磁性手段と、磁性手段によって磁心から隔てられた熱伝導性の放熱手段とを備える。磁性手段は、前記放熱手段と前記磁心とにより定義される凸包を実質的に分割するので、コイルにより発生した電磁界は、放熱手段からそらされる。これにより、放熱手段に導電性物質を使用しても、放熱手段にほとんど渦電流が発生しない。その結果、放熱手段の材料として安価な材料を使用することができる。従って、無電極放電ランプの磁心を効果的に冷却する構造を低コストで実現することが可能になる。また、放熱手段の材料として、熱伝導率の高い材料を使用することができるので、放熱手段の放熱効果を格段に高くすることができる。

【図面の簡単な説明】

[図1]フェライト動作構造体およびフェライト動作構 50 造体のための1次冷却構造体を有する、本発明の実施形 態の無電極蛍光ランプ100を示す模式断面図

【図2】(a)は、フェライトディスク6の外径D.がプレート12および円筒部13の外径D.よりも大きい場合における、コイル/フェライト/1次冷却構造体の周囲の磁場の状態を示す図、(b)は、フェライトディスク6の外径D.がプレート12および円筒部13の外径D.よりも小さい場合における、コイル/フェライト/1次冷却構造体の周囲の磁場の状態を示す図

【図3】放熱手段と、磁心5と、フェライトディスク6 との位置関係を示す図

【図4】磁場操作構造体および磁場操作構造体のための 増強された1次冷却構造体を有する、本発明の実施形態 のバリエーションの無電極蛍光ランプ200を示す模式 断面図

【図5】磁場操作構造体および磁場操作構造体のための 1次冷却構造体を有し、駆動回路のためのさらなる2次 冷却構造体を有するランプを示す本発明の無電極蛍光ラ ンプ300の模式断面図

【図6】駆動回路のための異なる2次冷却構造体の模式 断面図

【図7】動作中のランプの一部分のランアップ温度を示すグラフ

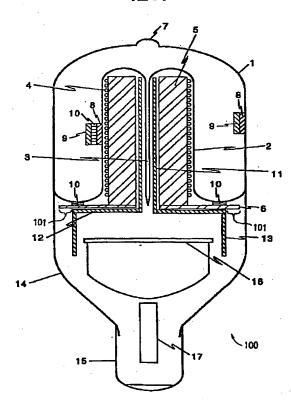
\* 【図8】周波数と、誘導コイルQ値との関係を示すグラフ

#### 【符号の説明】

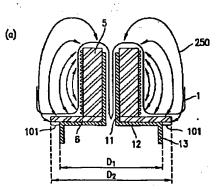
- 1 エンベロープ
- 2 凹部キャビティ
- 3 排気細管
- 4 コイル
- 5 磁心
- 6 フェライトディスク
- 10 7 突出部
  - 8 保護膜
  - 9 蛍光体
  - 10 反射膜
  - 11 チューブ
  - 12 プレート
  - 13 円筒部
  - 14 エンクロージャ
  - 15 エジソンソケットカップ
  - 16 PCボード
- 20 17 キャパシタ

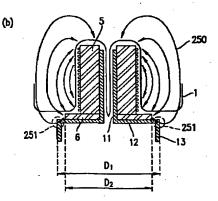
100、200、300 無電極蛍光ランプ

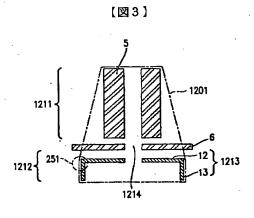
【図1】

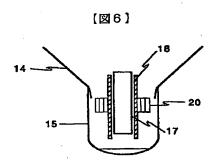


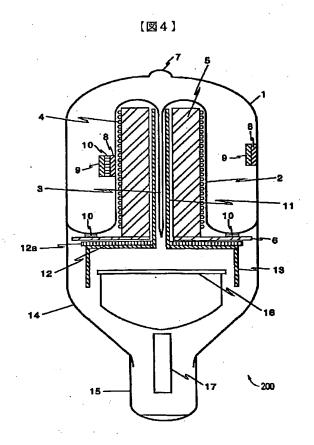
[図2]

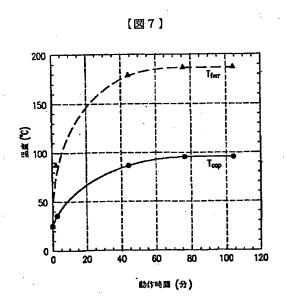


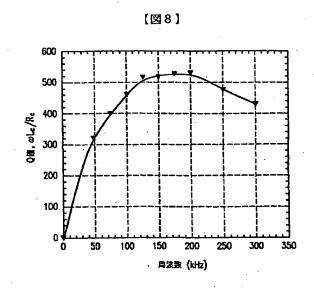




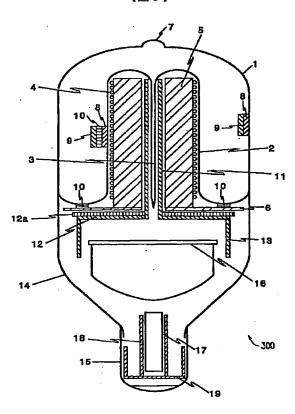












# フロントページの続き

(72)発明者 オレグ ポポフ アメリカ合衆国 マサチューセッツ 02494, ニードハム, ローズマリー ストリート 259 (72)発明者 エドワード シャピロ アメリカ合衆国 マサチューセッツ 02173, レキシントン, マーシャル ストリート 11Fターム(参考) 5C039 NNO2

【公報種別】特許法第17条の2の規定による補正の掲載

【部門区分】第7部門第1区分

【発行日】平成15年3月28日(2003.3.28)

[公開番号] 特開2002-93380(P2002-93380A)

【公開日】平成14年3月29日(2002.3.29)

【年通号数】公開特許公報14-934

【出願番号】特願2001-210063 (P2001-210063)

#### 【国際特許分類第7版】

H01J 65/04

F21S 2/00

[FI]

H01J 65/04

Α

F21S 1/00

. . .

#### 【手続補正書】

【提出日】平成14年12月26日(2002.12.26)

#### 【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】特許請求の範囲

【補正方法】変更

【補正内容】

【特許請求の範囲】

【請求項1】 内部に放電ガスを充填したエンベロープと、

## 磁心と、

前記磁心に巻きつけられ、前記エンベロープ内に電磁界 を生成するコイルと、

前記磁心に磁気的に結合された磁性材料からなる磁性手 段と、

熱伝導性の放熱手段と、

前記磁心と前記放熱手段とに熱的に結合され、前記磁心 に発生した熱を前記放熱手段に伝達する熱伝達手段と を備え、

前記磁性手段は、前記放熱手段と前記磁心とが前記磁性 手段によって隔てられるように、前記放熱手段と前記磁 心とにより定義される凸包を実質的に分割する、無電極 放電ランプ。

【請求項2】 前記磁性手段は、フェライトから形成されたディスクを含む、請求項1 に記載の無電極放電ラン

【請求項3】 前記放熱手段は、中心部が前記熱伝達手段に熱的に結合された円板部と、前記円板部の外周に熱的に結合された円筒部とを含む、請求項1に記載の無電極放電ランプ。

【請求項4】 前記熱伝達手段および前記放熱手段は、 銅およびアルミニウムのうち少なくとも1つから形成さ れている、請求項1に記載の無電極放電ランプ。

【請求項5】 前記放熱手段は、中心部が前記熱伝達手

段に熱的に結合された円板部と、前記円板部の外周に熱 的に結合された円筒部とを含む、請求項4 に記載の無電 極放電ランプ。

【請求項6】 前記放電ガスは、不活性ガスおよび金属 蒸気のうち少なくとも1つを含む、請求項1に記載の無 電極放電ランプ。

【請求項7】 前記無電極放電ランプは、前記コイルに電流を流すととにより前記無電極放電ランプを駆動する駆動回路をさらに備えた、請求項1に記載の無電極放電ランプ。

【請求項8】 前記駆動回路は、前記無電極放電ランプの動作中に発熱する少なくとも1つの発熱部品を含み、前記無電極放電ランブは、

前記少なくとも1つの発熱部品に熱的に結合され、前記少なくとも1つの発熱部品に発生する熱を前記少なくとも1つの発熱部品から除去する部品冷却手段をさらに備えた、請求項7に記載の無電極放電ランプ。

【請求項9】 前記部品冷却手段は、フィンを有する、 請求項8 に記載の無電極放電ランプ。

【請求項10】 前記無電極放電ランプは、前記駆動回路に供給される電流を受け取るソケットカップをさらに備え、前記部品冷却手段は、前記ソケットカップに熱的に結合されている、請求項8に記載の無電極放電ランプ

【請求項11】 前記部品冷却手段は、前記放熱手段から熱的に絶縁されている、請求項8に記載の無電極放電ランプ。

【請求項12】 前記放熱手段は、フィンを有する、請求項1 に記載の無電極放電ランプ。

【請求項13】 前記エンベローブは、凹部キャビティを有し、前記コイルは、前記凹部キャビティの内部に配置される、請求項1に記載の無電極放電ランブ。

【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

【補正方法】削除